# **EUROPEAN PATENT OFFICE**

## **Patent Abstracts of Japan**

**PUBLICATION NUMBER** 

**PUBLICATION DATE** 

55072950

02-06-80

APPLICATION DATE

20-11-78

**APPLICATION NUMBER** 

53143809

APPLICANT: NIPPON PILLAR PACKING CO LTD:

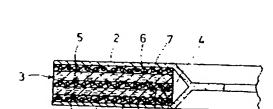
INVENTOR: TANABE HIDEYUKI;

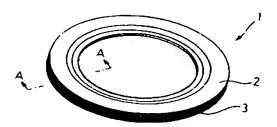
INT.CL.

: F16J 15/10

TITLE

: PTFE-WRAPPED GASKET





ABSTRACT :

PURPOSE: To obtain a gasket excellent in the sealing function with a proper resistance to high temperature and high pressure through solid lamination of the circular core material by employing a thermosetting resin in such a manner that a glass cloth impregnated with the resin is piled together with a cushion material.

CONSTITUTION: A PTFE-wrapped gasket 1 is composed of a PTFE ring body 2 and a circular core material 3. The ring body 2 is made thin with a circular groove 4 on the circumference thereof. On the other hand, the circular core material 3 is made up of a cushion material 5 which is constructed of fiber material having a heat resistance, such as felt and mat and a glass cloth 7 impregnated with a thermosetting resin 6 left unhardened. These two materials are alternately piled one upon another, integrated by heating and properly cut through in a circular manner. After the circular core material is inserted into a circular groove 4 of the ring body 2, the body is pressurized from both sides to straighten shrinkles. The ring body 2 bites into the rough surface of the glass cloth thereby checking the infiltration of flow.

COPYRIGHT: (C)1980,JPO&Japio

# (19)日本国特許庁 (JP) (12) 公開特許公報 (A)

(11)特許出願公開番号

特開平4-331876

(43)公開日 平成4年(1992)11月19日

(51) Int.Cl.5

識別記号 庁内整理番号 FI

技術表示箇所

F 1 6 J 15/10

X 7233 - 3 J

B 3 2 B 27/12

7258-4F

27/30

D 8115-4F

審査請求 有 請求項の数1(全 5 頁)

(21)出願番号

特願平3-128578

(71)出願人 000229737

(22)出願日

平成3年(1991)4月30日

日本ピラー工業株式会社

大阪府大阪市淀川区野中南2丁目11番48号

(72)発明者 上田 隆久

兵庫県三田市下内神字打場541番地の1

日本ピラー工業株式会社三田工場内

(72)発明者 三吉 猛

兵庫県三田市下内神字打場541番地の1

日本ピラー工業株式会社三田工場内

(72)発明者 川上 源治

兵庫県三田市下内神字打場541番地の1

日本ピラー工業株式会社三田工場内

(74)代理人 弁理士 永田 良昭

・最終頁に続く

(54) 【発明の名称】 ジヤケツトガスケツト

#### (57)【要約】

【目的】ライニングを施した局部的に凹凸を有するフラ ンジ部のシール精度を高めることのできるジャケットガ スケットを提供する。

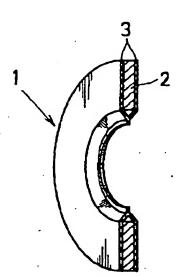
【構成】フィブリル化した密度1.8以下の低密度の多 孔質ポリテトラフルオロエチレンよりなる芯材の外周 を、高密度の焼成ポリテトラフルオロエチレンよりなる 外被材で被覆したジャケットガスケットであることを特 徴とする。

1.4・・・ジャケットガスケット

3.8…外被材

5…シート材

6…金属板



#### 【特許請求の範囲】

【請求項1】フィブリル化した密度1.8以下の低密度の多孔質ポリテトラフルオロエテレンよりなる芯材の外周を、高密度の焼成ポリテトラフルオロエチレンよりなる外被材で被覆したジャケットガスケット。

#### 【発明の詳細な説明】

#### [0001]

【産業上の利用分野】この発明は、例えば、配管や流体機器のフランジ部、容器の蓋部、特にフッ素樹脂ライニング、グラスライニング、ゴムライニングが施されたブランジ部のシールに有効なジャケットガスケットに関する。

#### [0002]

#### [0003]

【発明が解決しようとする課題】しかし、上述のジャケットガスケット14,19,22を、例えば、PTFEライニングフランジ部(図示省略)のシールに用いた場合、ジャケットガスケット14,19を構成する各芯材12,17,20は圧縮量(図5参照)が非常に小さいため、PTFEライニング層の突合わせ溶接部が局部的に突出していると、ライニング突合わせ溶接部等の局部的な凹凸を有するフランジ面に対して馴染み難く、凹凸を有するフランジ部のシール特度を上げることができないという問題点を有している。

【0004】一方、ゴムライニングフランジ部(図示省 40略)のシールに用いた場合、シール時に於いてゴムライニング層が面方向に移動変形(図6参照)するが、この変形量がジャケットガスケット14,19を構成する各芯材12,17が変形に追随できず破断や割れ等が生じる。すなわち、ジャケットガスケット14,19を構成する各芯材12,17が破断して多量漏れが生じ、且つ、ジャケットガスケット2を構成する外磁材21のグロメット部分から微少漏れが生じる、また、塩素ガス、フッ素ガス、塩酸等の封止液体はジャケットガスケット14,150

9を構成する各外被材13、18を多少透過するので、 腐食性の封止流体により各芯材12、17が腐食される ことがあり、且つ、石綿フェルト及び石綿クロスは馴染 み性及び摩擦係数を向上させることができるが、粉塞を 発生しやすく、クリーン度を要求される箇所には使用不 可であり、多孔買PTFE単体では浸透漏れを発生する という問題点を有している。

【0005】この発明は上記問題に鑑み、ジャケットガスケットを構成する低密度の多孔質PTFEよりなる芯材を高密度の焼成PTFEよりなる外被材で被覆することにより、上記問題点を解決することができるジャケットガスケットの提供を目的とする。

#### [0006]

【課題を解決するための手段】この発明は、フィブリル化した密度 1.8以下の低密度の多孔質ポリテトラフルオロエチレンよりなる芯材の外周を、高密度の焼成ポリテトラフルオロエチレンよりなる外被材で被覆したジャケットガスケットであることを特徴とする。

#### [0007]

「発明の効果」この発明によれば、ジョイントガスケットの芯材を多孔質PTFEにより形成しているので、多孔質PTFEはジョイントシートやPTFE単体に比だて圧縮量(表2参照)が倍以上あるため、シール時に於ける初期圧縮量を大きく設定することができ、且つ、五質PTFEで形成した芯材は荷重を保持しつ面方向に変形するので、ジョイントシートよりも追随性が大きく、PTFE単体よりも少ないため、シール時に於いて破断や割れ等が発生せず、ライニング突合わせ溶接部の局部的な凹凸を有するフランジ部に対してもシール性が確保でき、フランジ部のシール精度を高めることができる。

【0008】しかも、低密度の多孔質PTFEと高密度の焼成PTFEとを併用しているので、従来例のようなガス浸透による腐食や塵埃等の発生が無く、クリーン度を要求される箇所のシールに有効であり、且つ、ガスケット全体を高密度の焼成PTFEで被覆しているため、封止流体の浸透洩れを確実に防止することができる。

## [0009]

【実施例】本発明の第1実施例を以下図面に基づいて詳述する。図1及び図2はPTFEライニング又はゴムライニングを施したフランジ部のシールに用いられるジャケットガスケットを示し、このジャケットガスケットを示し、このジャケットガスケットを示し、このジャケットガスケットを示し、このジャケットガスケット1は、低密度の多孔質PTFEをシート状に延伸加工してフィブリル化した後、同多孔質PTFEシートをリング形状に打抜き加工して芯材2(密度0.8、内径の124mm、外径の156mm、厚み31)を形成し、同多孔質PTFEよりなる芯材2の両端面を、高密度の焼成PTFEよりなる外被材3(密度2.15、内径の124mm、外径の156mm、厚み0.5)で被覆している。

【0010】図3に示すジャケットガスケット4は、多

3

1. 其 P T F E シートをリング形状に打抜き加工して 2 枚 カシート材 5.5 (密度 0.8、内径 o 1 2 4 mm、外径 b 1 5 6 mm、厚み 2 t )を形成し、同シート材 5.5 の ti向面間に、 S U S 3 0 4 製の金属板 6 (内径 o 1 2 4 mm、外径 o 1 5 6 mm、厚み 0.2)を一体的に重合して ご材 7 を形成した後、同芯材 7 の両端面を焼成 P T F E よりなる外被材 8 (密度 2.15、内径 o 1 2 4 mm、外 で o 1 5 6 mm、厚み 0.5)で被覆した第 2 実施例のジェケットガスケット 4 である。

【0011】図4に示すジャケットガスケット9は、多 1質PTFEシートをリング形状に打抜き加工して芯材 2を形成し、同芯材10の両端面を局部的に加圧成形し で同心円状に環状凸部10a、10bを夫々形成した 後、同芯材10の両端面を焼成PTFEよりなる外被材 11で被覆した第3実施例のジャケットガスケット9で ある。 \*【0012】上述のジャケットガスケット1.4.9の 比較例として、例えば、第1実施例のジャケットガスケット1と同一構成に形成した試験品A(図2参照)と、 第1従来例のジャケットガスケット14と同一構成に形成した試験品B(図5参照)と、第2従来例のジャケットガスケット22と同一構成に形成した試験品C(図7参照)とを同一形状寸法に形成して同一条件で性能試験を行った。すなわち、PTFEライニングフランジ部(図示省路)及びゴムライニングフランジ部(図示省路)及びゴムライニングフランジ部(図示省)路)に各試験品A、B、Cをセットして、これら各試験品A、B、Cに締付け面圧300kg/cm²を負荷し、N2ガス10.5kg/cm²を負荷する。

【0013】下記の表1は、上記条件で各試験品A.B.Cを性能試験した結果である。

[0014]

【表1】

村 X用ADOL TODIZIL)	フランジ	統付け面圧100kg/cm <sup>2</sup> N <sub>2</sub> ガス 10. 5kg/cm <sup>2</sup> 負荷時
試験品A	PTFEライニングフランジ	崩れ無し。
5品銀温	PTF Eライニングフランシ (PTF Eランニング突合わせ)	フランジの凸部近傍に於いて 吹出し漏れ。
武製品C	存接部に l mmの凸部有り。	フランジの凸部近傍及び90度の位置 に於いてカニ泡漏れ。
試験品A		漏れ無し。
試験品8	ゴムライニングフランジ	芯材のジョイントシート破断により 多長漏れ。
試験品C		多孔質PTFEグロメット部より 後少漏れ。

【0015】先ず、PTFEライニングフランジ部のセット時に於ける各試験品A、B、Cの性能を比較した場合、図5に示すように、従来品の試験品B、Cを構成するジョイントシート及びPTFE単体は圧縮量が非常に小さいため、PTFEライニングフランジ部のようにPTFEライニングの突合わせ溶接部的に突出しの部に対していると、ジョイントシート及びPTFE単体は局部的に突出しの部に対してないできず、凸部近隣に於いて次出し漏れやカニやできず、凸部近隣に於いて次出し漏れやカニでを指置はジョイントシートの約4倍で、PTFE単体の約3倍であるため、ライニング突合わせ容接の高部的な凹凸を有するフランジ面に馴染みやすく、漏れが発生せず、凹凸を有するフランジ面に馴染みやすく、漏れが発生せず、切別圧縮量を大きく設定することができる。

【0016】次に、ゴムライニングフランジ部のセット 時に於ける各試験品A、B、Cの性能を比較した場合、 図6に示すように、ゴムライニングフランジ部のゴムラ 50

イニング層を加圧すると面方向に移動変形が生じるため、この変形量が試験品B、Cを構成する芯材の破断伸度を越えると、試験品Bを構成するジョイントシートの破断により多量漏れが生じ、且つ、試験品Cを構成する多孔質PTFEのグロメット部分に微少漏れが生じるが、本考案の試験品Aを構成する多孔質PTFEは荷重を保持しつ面方向(径方向)に変形し、ジョイントシートよりも追随性が大きく、PTFE単体よりも少ないため、加圧時に於いて破断や割れ等が発生するのを防止できる。

【0017】下記の表2は、ジョイントシートと多孔質 PTFEとの破断伸度を示す測定データである。

[0018]

【表2】

· ·	破断伸度(9	<u>(8)</u>
ジョイントシート	7. 5	
多孔質PTFE	6 3	لــ

5

【0019】すなわち、従来品の試験品Bを構成するジョイントシートの破断伸度は7.5%しかないが、本考案の試験品Aを構成する多孔質PTFEの破断伸度は63%もあるため、多孔質PTFEを芯材とする試験品Aはゴムライニングフランジ部のシールに有効であり、PTFEライニング及びゴムライニングを施したフランジ部のセット時に於いて、従来品の試験品B,Cに比べて本考案の試験品Aの方がシール性に優れていることが証明される。

【0020】以上の結果が示すように、第1~第3実施例のジョイントガスケット1、4、9の各芯材2、7、10を多孔質PTFEにより形成しているので、これら各芯材2、7、10を形成する多孔質PTFEはジョイントシートやPTFE単体に比べて日報量(図5参照)が倍以上あるため、シール時に於ける初期圧縮量を大め、シール時に於ける初期圧縮量を大きく設定することができ、且つ、多孔質PTFEで形成した芯材2、7、10は荷重を保持しつ面方向に変形するので、ジョイントシートよりも追随性が大きく、PTFE単体よりも少ないため、シール時に於いて破断であるで、ジョイントシートよりも追随性が大きく、PTFE単体よりも少ないため、シール時に於いて破断のあるフランジ部に対してもシール性が確保でき、フランジ部のシール精度を高めることができる。

【0021】しかも、低密度の多孔質PTFEと高密度の焼成PTFEとを併用しているので、従来例のようなガス浸透による腐食や塵埃等の発生が無く、クリーン度を要求される箇所のシールに有効であり、且つ、ジョイントガスケット1、4、9の外面全体を高密度の焼成PTFEで被覆しているため、封止流体の浸透洩れを確実

に防止することができる。

【0022】なお、この発明は、上述の実施例の構成の みに限定されるものではない。

6

#### 【図面の簡単な説明】

【図1】第1実施例のジャケットガスケットを示す総断 斜視図。

【図2】第1実施例のジャケットガスケットを示す総断 側面図。

【図3】第2実施例のジャケットガスケットを示す経断 側面図。

【図4】第3実施例のジャケットガスケットを示す縦断 側面図。

【図 5】各試験品を構成する芯材の変形率を示す特性図。

【図6】ゴムライニング層の伸び率を示す特性図。

【図7】第1従来例のジャケットガスケットを示す総断 側面図。

【図8】第2従来例のジャケットガスケットを示す経断 側面図。

20 【図9】第3従来例のジャケットガスケットを示す総断側面図。

### 【符号の説明】

1, 4, 9…ジャケットガスケット

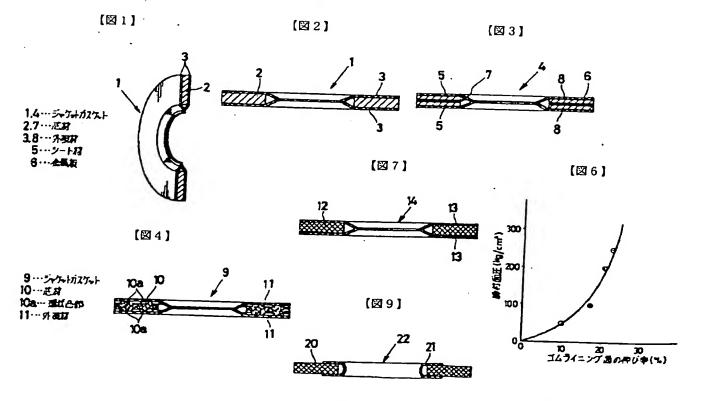
2, 7, 10…芯材

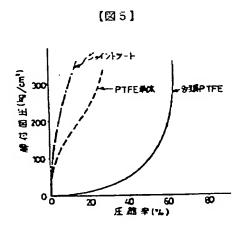
3, 8, 11…外被材

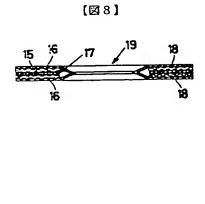
5…シート材

6 …金属板

10a…環状凸部







フロントページの続き

(72) 発明者 野村 正 大阪府大阪市淀川区野中南2丁目11番48号 日本ピラー工業株式会社本社内